УДК 621.039.5

ОЦЕНКА ДЕЙСТВУЮЩЕГО ЗНАЧЕНИЯ ПОТОКА ГАММА-ИЗЛУЧЕНИЯ В ЯДЕРНЫХ РЕАКТОРАХ С ГРАФИТОВЫМ ЗАМЕДЛИТЕЛЕМ

С.В. Беденко, А.В. Золотовский, В.А. Лызко, В.Н. Нестеров, И.В. Шаманин

Томский политехнический университет E-mail: nesterov@phtd.tpu.ru

Представлена методика оценки плотности потока сопутствующего γ-излучения в действующих и перспективных ядерных реакторах с графитовым замедлителем. Показано, что плотность потока сопутствующего γ-излучения может быть представлена как функция плотности потока тепловых нейтронов. На примере реактора РБМК-1000 определено, что погрешность расчета составляет около 10 %.

Ключевые слова:

Плотность потока, *γ*-излучение, эквивалентная температура облучения, высокотемпературный газоохлаждаемый ядерный реактор.

Key words:

Flux density, gamma-emission, equivalent irradiation temperature, High Temperature Gas-cooled Reactor.

Основным конструкционным материалом высокотемпературных газоохлаждаемых ядерных реакторов (ВТГР), как и уран-графитовых реакторов, является реакторный графит. В настоящее время существует две концепции конструкции активной зоны реактора ВТГР с использованием:

- шаровых твэлов;
- призматических топливных блоков.

В шаровых твэлах и призматических топливных блоках топливные микротвэлы диспергированы в графит, который является замедлителем. Таким образом, работоспособность графита определяет срок эксплуатации самого топливного блока и, следовательно, может приводить к ограничениям по достижимой глубине выгорания топлива.

Анализ современного состояния исследований свойств реакторного графита показывает, что определяющее влияние на значение критического флюенса и, следовательно, ресурс графита, оказывают значения плотности потока сопутствующего *у*-излучения и эквивалентной температуры облучения [1]. Эквивалентная температура облучения образована суммарным тепловыделением за счет замедления нейтронов и поглощения *у*-квантов в объеме графита [2].

При реакторном облучении γ -излучение вызывает радиационный γ -отжиг материалов и радиационное γ -преобразование. Эти процессы инициируются электронами, образующимися при взаимодействии γ -излучения с веществом. Быстрые электроны, передавая энергию смещенным из узлов кристаллической решетки атомам, переводят их в новые положения с иным энергетическим состоянием. В результате спектр дефектов, первоначально образовавшийся в зоне возбуждения (пике смещения), трансформируется, размываясь в области меньшей и большей энергии активации.

Уменьшение значения критического флюенса за счет увеличения температуры облучения в области выше 300 °С незначительно по сравнению с ростом значения критического флюенса за счет относительно малых приращений потоков сопутствующего *γ*-излучения. В общей математической формулировке:

$$\left|\frac{\partial F_0}{\partial T}\right| << \left|\frac{\partial F_0}{\partial \Phi_{\gamma}}\right|,$$

где F_0 — критический флюенс; T — температура облучения; Φ_{γ} — плотность потока сопутствующего γ -излучения.

Анализ экспериментальных данных по значениям критического флюенса для реакторного графита показывает, что при проведении оценок срока службы графита необходимо учитывать не только значение температуры облучения, но и плотность потока сопутствующего *γ*-излучения. В настоящее время существует две возможности определения значения плотности потока *γ*-излучения:

- по показаниям детекторов γ-излучения при эксплуатации реактора;
- по параметрам эксплуатации ядерного реактора с помощью пакетов прикладных программ.

В настоящей работе представлена методика оценки плотности потока сопутствующего γ -излучения для реактора ВТГР.

Методика оценки плотности потока сопутствующего *у*-излучения в ядерных реакторах с графитовым замедлителем

В работе [2] подробно рассмотрены процессы генерации и поглощения *γ*-излучения в ядерных реакторах и представлено достаточно экспериментальных данных по взаимодействию *γ*-излучения с веществом, поэтому данная работа взята за основу разрабатываемой методики.

Соотношение, связывающее плотность потока γ -излучения с объемным тепловыделением q_{ij} , обусловленным γ -квантами, имеет вид:

$$q_{\nu\gamma} = \sum_{j} E_{j} \Phi_{\gamma j} \mu_{aj} , \qquad (1)$$

где j — номер интервала по энергии γ -излучения; E_j — средняя энергия в j-й энергетической группе; μ_{aj} — коэффициент поглощения энергии γ -излучения, который является аналогом макроскопического сечения поглощения нейтронов.

Для определения тепловыделения в графитовом блоке за счет γ -квантов необходимо разделить элементарную ячейку уран-графитового реактора на две зоны: 1 — гомогенизированный технологический канал; 2 — графитовый блок.

Коэффициент поглощения энергии *у*-излучения определяется соотношением:

$$\mu_{aj} = W_{aj} \rho,$$

где W_{aj} — массовый коэффициент поглощения энергии γ -излучения *j*-й энергетической группы; ρ — плотность материала.

Коэффициент поглощения энергии *ү*-излучения для химического соединения определяется соотношением:

$$\mu_{aj}^{coed} = \sum_{i} W_{aji} \rho_i \, \frac{N_i^{coed}}{N_i},$$

где i — номер элемента, входящего в состав соединения; W_{aji} , ρ_i и N_i — массовый коэффициент поглощения энергии γ -излучения, плотность и ядерная концентрация для чистого вещества *i*-го элемента в нормальных условиях, соответственно; N_i^{coed} — концентрация *i*-го элемента в соединении.

Вероятности выхода P_{0j} и поглощения P_j энергии у-квантов, образовавшихся в зоне 1 или 2, определяются из предположения, что источники у-квантов в объеме зоны изотропны и распределены равномерно, а фактор накопления поглощенной энергии представлен в экспоненциальной форме. Для тел правильной геометрической формы данные вероятности связаны между собой простым соотношением [2]:

$$P_{j} = 1 - P_{0j}$$
.

Для элементов произвольной геометрической формы вероятность выхода энергии γ-квантов определяется соотношением:

$$P_{0j} = \frac{1}{1 + \frac{4V}{S} \mu_{aj}},$$

и называется рациональным приближением Вигнера. Здесь V и S – объем и поверхность зоны.

Вероятности выхода энергии γ-квантов из первой во вторую зону и из второй в первую определяются соотношениями:

$$\begin{split} P_{j}^{1 \to 2} &= P_{0j}^{1}; \\ P_{j}^{2 \to 1} &= \frac{\mu_{aj}^{1} V^{1}}{\mu_{aj}^{2} V^{2}} P_{j}^{1 \to 2}. \end{split}$$

Если плотность мощности источников γ -излучения для *j*-й энергетической группы в зонах 1 и 2 обозначить $E_{d}{}^{1}n_{c}{}^{1}$ и $E_{d}{}^{2}n_{c}{}^{2}$, то тепловыделение за счет γ -квантов, генерируемых в результате радиационного захвата тепловых нейтронов, в зонах 1 и 2 ($Q_{c_{y}}{}^{1}$ и $Q_{c_{y}}{}^{2}$) может быть определено по соотношениям:

$$\begin{aligned} Q_{c_{\gamma}}^{1} &= \sum_{j} [E_{cj}^{1} n_{c}^{1} V^{1} (1 - P_{j}^{1 \to 2}) + E_{cj}^{2} n_{c}^{2} V^{2} P_{j}^{2 \to 1}]; \\ Q_{c_{\gamma}}^{2} &= \sum_{j} [E_{cj}^{1} n_{c}^{1} V^{1} P_{j}^{1 \to 2} + E_{cj}^{2} n_{c}^{2} V^{2} (1 - P_{j}^{2 \to 1})], \end{aligned}$$

где E_{cj} – энергия γ -квантов *j*-й группы, выделившаяся в результате радиационного захвата теплового нейтрона; n_c – число радиационных захватов тепловых нейтронов в единичном объеме в единицу времени (удельная интенсивность реакций захвата), определяемое соотношением:

$$n_c = \Phi_m \Sigma_c$$
,

где Φ_m – среднее по активной зоне значение плотности потока тепловых нейтронов; Σ_c – среднее по зоне ячейки значение макроскопического сечения радиационного захвата тепловых нейтронов.

Тепловыделение, обусловленное поглощением мгновенных γ-квантов и γ-квантов от осколков деления, определяется соотношениями:

$$\begin{aligned} Q_{f_{\gamma}}^{1} &= \sum_{j} E_{f_{j}}^{1} n_{f}^{1} V^{1} (1 - P_{j}^{1 \to 2}); \\ Q_{f_{\gamma}}^{2} &= \sum_{j} E_{f_{j}}^{1} n_{f}^{1} V^{1} P_{j}^{1 \to 2}, \end{aligned}$$

где E_{f_j} — энергия γ -квантов *j*-й группы, выделившаяся в результате деления ²³⁵U и последующего снятия возбуждения осколков деления; n_f^1 — число актов деления ²³⁵U тепловыми нейтронами в единичном объеме в единицу времени (удельная интенсивность реакций деления), определяемое соотношением:

$$n_f^1 = \Phi_m \Sigma_f^1,$$

где Σ_{f}^{1} – среднее по 1-й зоне ячейки значение макроскопического сечения деления ²³⁵U тепловыми нейтронами.

Таким образом, суммарные тепловыделения, обусловленные поглощением γ -излучения в зонах, определяются соотношениями:

$$Q_{a\gamma}^{1} = Q_{c\gamma}^{1} + Q_{f\gamma}^{1};$$

$$Q_{a\gamma}^{2} = Q_{c\gamma}^{2} + Q_{f\gamma}^{2}.$$
(2)

Объемное тепловыделение в графите, обусловленное γ -излучением может определяться из плотности потока γ -излучения по соотношению (1) и из плотности потока тепловых нейтронов – (2). Результаты расчета объемного тепловыделения в графите и технологическом канале за счет γ -излучения для реакторов РБМК-1000 и АДЭ приведены в работе [3].

Методика определения значения плотности потока сопутствующего у-излучения в реакторах ВТГР

Топливные блоки или шаровые твэлы реакторов ВТГР можно представить гомогенной смесью замедлителя и ядерного топлива, поэтому элементарную ячейку не стоит разделять на две зоны. Для определения плотности потока γ -излучения нами рассматривается каждая *j*-я энергетическая группа в отдельности и, т. к. скорости γ -квантов не зависят от их энергии, общая плотность потока γ -излучения будет являться суммой плотностей потоков в каждой группе. Таким образом, получим следующие соотношения:

$$\begin{split} P_{j} &= 1 - P_{0j} = 1 - \frac{1}{1 + \frac{4V}{S} \mu_{aj}}; \\ Q_{c\gamma j} &= E_{cj} n_{c} V P_{j} = E_{cj} \Sigma_{c} \Phi_{m} V P_{j}; \\ Q_{f\gamma j} &= E_{fj} n_{f} V P_{j} = E_{fj} \Sigma_{f} \Phi_{m} V P_{j}; \\ Q_{a\gamma j} &= E_{aj} n_{a} V P_{j} = E_{aj} \Sigma_{a} \Phi_{m} V P_{j}, \end{split}$$

где $E_{aj} = E_{cj} + E_{jj}$ – энергия γ -квантов *j*-й группы, выделившаяся в результате поглощения теплового нейтрона; Σ_a – среднее по ячейке значение макроскопического сечения поглощения тепловых нейтронов.

Объемное тепловыделение, обусловленное *γ*-излучением *j*-й энергетической группы определяется по соотношению:

$$q_{yyj} = E_j \Phi_{yj} \mu_{aj} = E_{aj} \Sigma_a \Phi_m P_j.$$

Плотность потока сопутствующего *γ*-излучения *j*-й энергетической группы определяется по соотношению:

$$\Phi_{\gamma j} = \frac{E_{aj}}{E_{i}} \frac{\Sigma_{a}}{\mu_{ai}} P_{j} \Phi_{m} = v_{aj} \frac{\Sigma_{a}}{\mu_{ai}} P_{j} \Phi_{m} ,$$

где $v_{aj} = E_{aj}/E_j$ – число γ -квантов, образующихся в *j*-й энергетической группе при поглощении теплового нейтрона.

Таким образом, плотность потока сопутствующего γ -излучения может быть представлена как функция плотности потока тепловых нейтронов и для случая реактора ВТГР определяется соотношением:

$$\Phi_{\gamma} = \sum_{j} \Phi_{\gamma j} = \Phi_{m} \sum_{j} v_{aj} \frac{\Sigma_{a}}{\mu_{aj}} P_{j}.$$
 (3)

Оценка плотности потока сопутствующего у-излучения на примере реактора РБМК-1000

Экспериментальное значение плотности потока сопутствующего γ -излучения для реактора РБМК-1000 составляет Φ_{γ} =4·10¹³ с⁻¹см⁻². Поэтому для проверки полученных соотношений проведем оценочный расчет для данного типа реактора. Если элементарную ячейку реактора РБМК-1000 не разделять на две зоны, а рассматривать ее целиком, то можно воспользоваться соотношением (3). В каждой *j*-й энергетической группе значение числа γ-квантов, образующихся при поглощении теплового нейтрона, необходимо усреднять по элементарной ячейки по соотношению:

$$v_{aj} = rac{\sum\limits_{i} v_{aj}^{i} S^{i} \Sigma_{a}^{i}}{S_{gy} \Sigma_{a}},$$

где *S*, S_{au} – площадь в элементарной ячейки, занимаемая *i*-м элементом, и общая площадь, соответственно; Σ_a^i – макроскопическое сечение поглощения тепловых нейтронов *i*-м элементом; v_{aj}^i – число γ -квантов, образующихся в *j*-й энергетической группе при поглощении теплового нейтрона *i*-м элементом.

Для всех неделящихся элементов ячейки процесс поглощения теплового нейтрона приводит к реакции радиационного захвата. Значения числа γ -квантов, образующихся в *j*-й энергетической группе при радиационном захвате теплового нейтрона определенным элементом, представлено в работе [2].

Как известно, в результате поглощения нейтронов в ²³⁵U с большей вероятностью, чем радиационный захват, может произойти процесс деления ядра. Поэтому для определения числа γ -квантов, образующихся в *j*-й энергетической группе при поглощении теплового нейтрона ²³⁵U, необходимо воспользоваться соотношением:

$$\begin{aligned} & v_{aj}(^{235}U) = \\ = \frac{\left[v_{fj}^{_{MCH}}(^{235}U) + v_{fj}^{_{0CK}}(^{235}U)\right]\Sigma_{f}(^{235}U) + v_{cj}(^{235}U)\Sigma_{c}(^{235}U)}{\Sigma_{a}(^{235}U)} \end{aligned}$$

где $v_{jj}^{\text{меr}}(^{235}\text{U})$, $v_{jj}^{\text{оск}}(^{235}\text{U})$ – число мгновенных γ -квантов, образующихся в *j*-й энергетической группе непосредственно при делении, и γ -квантов осколков деления, образующихся в *j*-й энергетической группе в результате ядерных превращений осколков деления, соответственно (табл. 1); $v_{cj}(^{235}\text{U})$ – число γ -квантов, образующихся в *j*-й энергетической группе в результате радиационного захвата теплового нейтрона ядром ^{235}U ; $\Sigma_a(^{235}\text{U})$, $\Sigma_c(^{235}\text{U})$, $\Sigma_{j}(^{235}\text{U})$ – значения макроскопических сечений поглощения, радиационного захвата и деления для ^{235}U , соответственно.

Таблица 1. Значения числа мгновенных у-квантов и у-квантов осколков деления, образующихся в j-й энергетической группе, для ²³⁵U

j	<i>Е</i> _j , МэВ	$V_{fj}^{M'H}$	V _{fj} ^{оск}
1	01	4,050	6,440
2	12	2,065	1,265
3	23	0,640	0,271
4	35	0,169	0,011
5	57	0,066	0,011
6	79	0,030	0,011
7	>9	0,008	0,011

В итоге были определены значения параметров, входящих в состав соотношения (3), табл. 2.

j	<i>Е</i> _j , МэВ	V _{aj}	μ_{aj} , CM $^{-1}$	Pj	
1	01	6,794	0,095	0,704	1,35•10 ¹³
2	12	2,414	0,058	0,591	6,64·10 ¹²
3	23	0,820	0,052	0,564	2,40.1012
4	34	0,140	0,049	0,549	4,23•1011
5	45	0,139	0,047	0,539	4,32•1011
6	56	0,030	0,046	0,534	9,40·10 ¹⁰
7	67	0,030	0,046	0,534	9,40.1010
8	78	0,016	0,046	0,534	5,01·10 ¹⁰
9	89	0,016	0,046	0,534	5,01·10 ¹⁰
10	910	0,017	0,046	0,533	5,34·10 ¹⁰
Суммарное значение $arPhi_\gamma$, см $^{-2}$ •с $^{-1}$					2,38•1013

Таблица 2. Значения параметров, определяющих действующее значение плотности потока сопутствующего γ-излучения для реактора РБМК-1000 при Σ_a=0,012 см⁻¹ и Φ₁=2,24·10¹³ см⁻²·C⁻¹

Таблица 3. Вклад материалов в среднее число γ-квантов на акт поглощения для реактора РБМК-1000, %

j	<i>Е</i> _j , МэВ	Неделящиеся материалы	Делящиеся материалы (²³⁵ U)
1	01	6	94
2	12	12	88
3	23	24	76
4	35	50	50
5	57	25	75
6	79	25	75
7	>9	35	65

Расчеты показывают, что основной вклад в значение плотности потока сопутствующего γ -излучения вносят γ -кванты с энергией до 3 МэВ. Основным параметром определяющим отношение плотностей потоков γ -излучения и тепловых нейтронов является среднее число γ -квантов на акт поглощения. Вклад γ -излучения, сформированного процессами радиационного захвата тепловых нейтронов всеми неделящимися материалами, в среднее

СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

- Карпухин В.И., Николаенко В.А., Кузнецов В.Н. Критический флюенс нейтронов как фактор, определяющий ресурс графита кладки РБМК // Атомная энергия. – 1997. – Т. 83. – Вып. 5. – С. 325–329.
- Глушков Е.С., Демин В.Е., Пономарев-Степной Н.Н., Хрулев А.А. Тепловыделение в ядерном реакторе / под ред. Н.Н. Пономарева-Степного. – М.: Энергоатомиздат, 1985. – 160 с.

число γ-квантов на акт поглощения представлено в табл. 3.

Заключение

Сравнение полученного расчетного значения для плотности потока сопутствующего гамма-излучения (2,38.1013 с-1 см-2) с экспериментальным значением (4.1013 с-1 см-2) показывает, что погрешность оценочного расчета составляет около 40 %. При проведении расчета рассматривалась отдельная элементарная ячейка (не учитывалось у-излучение, образованное в соседних ячейках), а не активная зона целиком и поэтому вероятности поглощения энергии у-квантов получились заниженными. С увеличением рассматриваемого объема вероятности поглощения энергии у-квантов в среде будут стремиться к 1, т. е. если $V \rightarrow \infty$, то $P_i \rightarrow 1$. Тогда при расчете активной зоны реактора РБМК-1000 получим, что в среднем значение в каждой *i*-й энергетической группе составляет Р≈0,967 и суммарное значение плотности потока у-излучения по всем энергетическим группам составит около 3,6·10¹³ с⁻¹см⁻². Погрешность расчета – около 10 %. Таким образом, результаты оценочного расчета можно считать удовлетворительными.

Необходимо отметить, что частично погрешность образуется за счет гетерогенности ячейки реактора РБМК-1000, а в реакторе ВТГР активную зону можно считать гомогенной. Гетерогенность можно учесть при разделении элементарной ячейки РБМК-1000 на две зоны: технологический канал и графитовый блок. В случае ВТГР такой необходимости не возникает.

Работа выполнена в рамках государственного контракта № П428, полученного на проведение поисковых научно-исследовательских работ по направлению «Ядерно-энергетические установки нового поколения» в рамках мероприятия 1.2.2 Программы», федеральной целевой программы «Научные и научно-педагогические кадры инновационной России» на 2009–2013 годы». Номер конкурсной заявки: НК-172П/1.

Бойко В.И., Гаврилов П.М., Лызко В.А., Нестеров В.Н., Шаманин И.В., Ратман А.В. Составляющие пространственно-распределенного источника тепловыделения в графитовых конструкциях ЯЭУ // Известия вузов. Серия: Ядерная энергетика. – 2005. – № 4. – С. 3–8.

Поступила 02.02.2010 г.